PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(4)

(11) Publication number:

10-007893

(43)Date of publication of application: 13.01.1998

(51)Int.Cl.

C08L 67/00 C08J 5/18 //(C08L 67/00 C08L 77:06)

(21)Application number: 08-164646

(71)Applicant: MITSUBISHI GAS CHEM CO INC

(22)Date of filing:

25.06.1996

(72)Inventor: HARADA MASAHIRO

SHIMAZAKI HISASHI MARUYAMA KATSUYA

(54) RESIN COMPOSITION

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a resin composition having improved gas barrier properties, as it holds excellent transparency and resistance to chemicals, by mixing polyethylene terephthalate with a xylylene group-bearing polyamide. SOLUTION: A mixture of 70–98wt.% of polyethylene terephthalate and 30–2wt.% of a xylylene group-bearing polyamide is melt-kneaded to give the objective resin composition wherein the concentration of the terminal amino groups (a) (μ equivalent/g) and that of the terminal carboxyl group (b) (μ equivalent/g) of the xylylene group-bearing polyamide satisfy both of the following conditions (1) and (2) before the melt kneading: (1) $50 \le a-b \le 300$ and (2) $a+b \le 300$.

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平10-7893

(43)公開日 平成10年(1998) 1月13日

(51) Int.Cl. ⁶	識別記号	庁内整理番号	FΙ			技術表示箇所
C08L 67/00	LPG		C08L	67/00	LPG	
C08J 5/18	CFD		C08J	5/18	CFD	
// (C08L 67/00						
77: 06)						

審査請求 未請求 請求項の数3 OL (全 6 頁)

(21)出願番号	特願平8-164646	(71)出顧人	000004466 三菱瓦斯化学株式会社
(22)出顧日	平成8年(1996)6月25日		東京都千代田区丸の内2丁目5番2号
		(72)発明者	原田 正広
			神奈川県平塚市東八幡 5丁目 6番 2号 三
			菱瓦斯化学株式会社平塚研究所内
		(72)発明者	嶋崎 久
			神奈川県平塚市東八幡5丁目6番2号 三
			菱瓦斯化学株式会社平塚研究所内
		(72)発明者	丸山 勝也
			神奈川県平塚市東八幡5丁目6番2号 三
			菱瓦斯化学株式会社平塚研究所内

(54) 【発明の名称】 樹脂組成物

(57)【要約】

【課題】 本発明はポリエチレンテレフタレートとキシリレン基含有ポリアミドとを混合し、透明性、耐薬品性を保持したまま、ガスバリヤー性が改善された樹脂組成物を提供することを目的とする。

【解決手段】 ポリエチレンテレフタレート70~98 重量%とキシリレン基含有ポリアミド30~2重量%と からなる混合樹脂を溶融混練して得られた樹脂組成物で あって、溶融混練前のキシリレン基含有ポリアミドの末端アミノ基濃度 a (μ 当量/g) と末端カルボキシル基 濃度 b (μ 当量/g) が以下の式(1) と(2) の条件 を共に満足するものである透明性とガスバリヤー性に優れた樹脂組成物。

 $5.0 \le a - b \le 3.00$

(1)

 $a+b \leq 300$

(2)

1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 ポリエチレンテレフタレート70~98 重量%とキシリレン基含有ポリアミド30~2重量%と からなる(重量%の合計は100重量%である)混合樹脂を溶融混練して得られた樹脂組成物であって、溶融混練前のキシリレン基含有ポリアミドの末端アミノ基濃度 a (μ 当量/g) と末端カルボキシル基濃度 b (μ 当量/g) が以下の式(1)と(2)の条件を共に満足する ものである透明性とガスバリヤー性に優れた樹脂組成物。

$$5.0 \le a - b \le 3.00$$

(1)

 $a+b \leq 300$

(2)

【請求項2】 キシリレン基含有ポリアミドがメタキシリレンジアミンとアジピン酸とから得られたポリアミドである請求項1に記載の樹脂組成物。

【請求項3】 ポリエチレンテレフタレート 70~98 重量%とキシリレン基含有ポリアミド 30~2重量%とからなる(重量%の合計は 100重量%である)混合樹脂を溶融混練し、成形して得られたフィルム、シート、および容器であって、溶融混練前のキシリレン基含有ポリアミドの末端アミノ基濃度 a (μ 当量/g) と末端カルボキシル基濃度 b (μ 当量/g) が以下の式 (1) と (2) の条件を共に満足するものである透明性とガスバリヤー性に優れたフィルム、シート、および容器。

 $5.0 \le a - b \le 3.00$

(1)

 $a + b \le 300$

(2)

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は透明性が良好でガス バリヤー性に優れた樹脂組成物および該樹脂組成物から 得られるフィルム、シート、および容器に関する。

[0002]

【従来の技術】ポリエチレンテレフタレート(以下、PETと略す)は透明性、耐薬品性、耐油性を有することから食品等の包装材料として広く利用されている。しかしながら、酸化による劣化が速い食品の包装や内容物のシェルフライフをのばす必要がある場合にはPETの有するガスバリヤー性だけでは十分とはいえない。PETのガスバリヤー性を改善するためにガスバリヤー性の良好な樹脂を混合してPETにガスバリヤー性を付与する技術が知られている。

【0003】特開昭58-90033号には二軸延伸ブローボトルにおいてPETとキシレン基含有ポリアミドとを混合した二軸延伸ブロー成形びん体が良好なガスバリヤー性を示すことが開示されている。しかしながら、単にPETとキシレン基含有ポリアミドを混合しただけではガスバリヤー性は向上するものの実用に適した透明性に優れるびん体は得られない。また、特開昭63-213529号では、PETとキシレン基含有ポリアミドおよび第3成分としてグラフト変性した共重合ポリエス 50

2

テルを混合させることによりPETの持つ透明性を保持しつつガスバリヤー性を向上させることが開示されている。しかし、この場合、共重合ポリエステルという特殊な第3成分の配合を必要とする。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】本発明はPETとポリアミドとを相溶化剤等の第3成分を使用しないで溶融混練し、PETの持つ透明性、耐薬品性を保持したまま、ガスバリヤー性が改善された樹脂組成物および該樹脂組成物から得られるフィルム、シート、および容器を提供することを目的とする。

[0005]

【課題を解決するための手段】本発明者らは上記課題の解決のため鋭意検討した結果、末端基濃度を特定の範囲に調製したポリアミドとPETとを溶融混練することにより透明性が良好でガスバリヤー性に優れた樹脂組成物が得られることを見いだし本発明に至った。

【0006】すなわち本発明は、PET70~98重量%とキシリレン基含有ポリアミド30~2重量%とからなる(重量%の合計は100重量%である)混合樹脂を溶融混練して得られた樹脂組成物であって、溶融混練前のキシリレン基含有ポリアミドの末端アミノ基濃度a (μ 当量/g) と末端カルボキシル基濃度b (μ 当量/g) が以下の式(1)と(2)の条件を共に満足するものである透明性とガスバリヤー性に優れた樹脂組成物、および該樹脂組成物から得られるフィルム、シート、容器に関するものである。

 $5.0 \le a - b \le 3.00$

(1)

 $a + b \le 300$

(2)

[0007]

【発明の実施の形態】本発明に使用するPETは、その性質を本質的に変化させない範囲で、少量の他のエステル形成単位を含んでも良い。すなわち本発明におけるPETは、エチレンテレフタレート単位の他に、他のエステル形成単位を20モル%以下、好ましくは10モル%以下含有しても良い。

【0008】他のエステル形成単位を構成するジカルボン酸としては、テレフタル酸、イソフタル酸、4,4'ージフェニルジカルボン酸、3,4'ージフェニルジカルボン酸、1,4ーナフタレンジカルボン酸、1,5ーナフタレンジカルボン酸、2,5ーナフタレンジカルボン酸、2,7ーナフタレンジカルボン酸、2,7ーナフタレンジカルボン酸、5ーナフタレンジカルボン酸等の如き芳香族ジカルボン酸、またはコハク酸、アジピン酸、セバシン酸、ドデカンジオン酸等の如き脂肪族ジカルボン酸、または1,4ーシクロヘキサンジカルボン酸、デカリンジカルボン酸類、テトラリンジカルボン酸類等の如きジカルボン酸が例示される。

【0009】他のエステル形成単位を構成するジオールとしては、プロピレングリコール、トリメチレングリコ

.3

ール、ジエチレングリコール、1, 4 ーブタンジオール 等の如き脂肪族グリコール、または1, 4 ーシクロヘキ サンジメタノール、1, 3 ーシクロヘキサンジメタノール、1, 6 ーシクロヘキサンジオール等の如き脂環族グリコール、またはビスフェノールA等の如き芳香族グリコールが例示される。

【0010】また、本発明に使用するPETには、例えば少量の安息香酸、メトキシポリエチレングリコール等の如き単官能化合物によって分子末端を封止されていてもよい。また、グリセリン、トリメシン酸、ペンタエリスリトール等の如き多官能化合物に由来する構成単位を少量含んでいてもよい。尚、本発明に使用するPETは、末端カルボキシル基濃度が15~50 μ当量/gのものが好適に使用できる。

【0011】本発明に使用するキシリレン基含有ポリアミドは、以下の(A)項と(B)項に記すキシリレンジアミン成分とジカルボン酸成分とを重縮合反応させて得られるポリアミドである。

【0012】(A) キシリレンジアミン成分 キシリレンジアミン成分とは、ジアミン成分としてメタ キシリレンジアミン、パラキシリレンジアミン等のキシ リレンジアミンを主成分とするものであり、本発明にお いてメタキシリレンジアミンを70モル%以上含有する ジアミン成分が好ましく、特にメタキシリレンジアミン を80モル%以上含むものがガスバリヤー性と結晶性等

の機能の点から好ましい。

【0013】キシリレンジアミン成分中には、他のジアミン成分として、上記パラキシリレンジアミン以外にテトラメチレンジアミン、ペンタメチレンジアミン、ヘキサメチレンジアミン、オクタメチレンジアミン、ノナメチレンジアミン等の脂肪族ジアミン、パラフェニレンジアミン等の芳香族ジアミン、1,3ービスアミノメチルシクロヘキサン等の脂環族ジアミン類等を使用することもできる。【0014】(B)ジカルボン酸成分

ジカルボン酸成分とは、 α , ω — 直鎖脂肪族二塩基酸を主成分とするジカルボン酸成分であり、炭素数が $6\sim1$ 2である α , ω — 直鎖脂肪族二塩基酸が好適に使用される。

【0015】ジカルボン酸成分に使用できるものとして、具体的にはアジピン酸、コハク酸、グルタル酸、ピメリン酸、スベリン酸、アゼライン酸、セバシン酸、ウンデカン二酸、ドデカン二酸等の脂肪族ジカルボン酸、その他テレフタル酸、イソフタル酸、2,6ーナフタレンジカルボン酸等の芳香族ジカルボン酸類も本発明の機能を損なわない程度に配合して使用することができる。尚、上記α,ωー直鎖脂肪族二塩基酸のなかでアジピン酸が好ましく、ジカルボン酸成分中アジピン酸を60モル%以上、特に80モル%以上含有するものが成形時に好適な流動性を得ることができる点からも好ましい。

4

【0016】本発明において、PETと混合するキシリレン基含有ポリアミド(以下、MXナイロンと略す)は、その末端アミノ基濃度 a (μ 当量/g、以下「a」と記す)と末端カルボキシル基濃度 b (μ 当量/g、以下「b」と記す)が以下の式(1)と(2)の条件を共に満足するものである。

 $5.0 \le a - b \le 3.0.0$

(1)

 $a + b \le 300$

(2)

【0017】(1)式において、a-bが、50未満では混合された樹脂組成物の透明性が明確に改良された樹脂は得られない。また、a-bが 300を越えると包装材料として十分な機械性能を有する高分子量のMXナイロンの合成が現実的に困難になる。また、式(1)の条件を満足するMXナイロンであっても、式(2)における a+b が 300 を越えると得られるMXナイロンの分子量が小さく実用的な機械的性能が得られない。

【0018】本発明の樹脂組成物は、上記のようなPETとMXナイロンとを、PETが70~98重量%、MXナイロンが30~2重量%となるような割合に配合し(ここで、重量%の合計は100重量%である、以下同じ)、溶融混練して得られた樹脂組成物である。尚、PETとMXナイロンとの配合割合は、更にPETが80~98重量%、MXナイロンが20~2重量%が好ましく、PETが85~94重量%、MXナイロンが15~6重量%が特に好ましい。PETとMXナイロンとの配合において、PETの特徴である耐薬品性等の性質を保持するためにはMXナイロンの配合割合は30重量%以下であることが好ましい。また、ガスバリヤー性を付与するには少なくとも2重量%のMXナイロンを配合する必要がある。

【0019】本発明に使用するMXナイロンとPETを溶融混練することにより透明性が向上する理由は定かではないが、MXナイロンの末端アミノ基とPETの末端カルボキシル基の反応が混合樹脂の透明性に関与しているものと推量される。

【0020】本発明の樹脂組成物は、上記のPETとM Xナイロンを溶融状態で混合して得られるが、上記PE TとM Xナイロンをペレットのような固体の状態で混合 (ドライブレンド) したものを溶融混練して成形に用いてもよい。このとき混合樹脂は押出機、射出成形機等の一般にプラスチックに用いられる成形機中で溶融混練される。又、一度、一軸押出機、二軸押出機またはニーダー等により溶融状態で混練されてペレット化された樹脂を再び押出機や射出成形機で成形してもよい。このようにして得られたフィルム、シート、容器はいずれも良好な透明性とガスバリヤー性を有している。尚、上記溶融混練の条件は、通常の溶融混練の条件で良く、特別の条件、操作等は必要としないが、実用上溶融混練温度は260~300℃、好ましくは260~280℃、溶融混練時間は30~240秒、好ましくは50~180秒で

ある。

【0021】本発明におけるフィルム、シートとは上記 樹脂組成物を押出し等の公知の方法により得られる無延 伸のシート、フィルムであり、また、このような無延伸 のフィルム、シート(以下、単に「フィルム」ということがある)に延伸等の公知の方法で加工の施されたフィルム、シートのことである。

5

【0022】フィルムはTダイ法、インフレーション法 のような溶融押出し法やカレンダー法等の公知の方法を 用いて得られる。例えばTダイ法では上記樹脂組成物を 押出機内で溶融させTダイを通して押出し、冷却ロー ル、巻き取り機を介して無延伸フィルムが得られる。押 出機は二軸押出機を使用してもよい。また、上記樹脂組 成物を他の樹脂や紙との積層により複合化して使用して もよい。積層は共押出法、ラミネート法、押出しコーテ ィング法等により行う。また、フィルムは公知である方 法で延伸等の加工を行ってもよい。例えば、無延伸フィ ルムをPETまたはMXナイロンのガラス転移点以上の 温度に加熱して延伸を行う。延伸は同時二軸延伸、逐次 二軸延伸等従来公知の方法によって行うことができる。 延伸倍率は一般に面積倍率で4~25倍が好ましい。延 伸フィルムは必要に応じて熱固定を行ってもよい。この ようにして得られた延伸フィルムは良好な透明性、ガス バリヤー性を有している。

【0023】本発明における容器は上記樹脂組成物を公知の方法により成形して得られる。例えば、真空成形、圧空成形等によりシートを熱成形してカップ、トレイ状の容器を成形する。また、熱融着等によりチューブ状の容器を成形してもよい。成形するシートは必要に応じて他の樹脂と積層したものを用いてもよい。積層は無延伸フィルムと同様の方法で行うことができる。又、容器は押出ブロー成形、射出ブロー成形といったダイレクトブロー成形によって得ることもできる。例えば、押出しブロー成形では溶融押出ししたパイプを冷却しないうちにブロー成形する。押出しは他の樹脂と共押出ししてもよい。

【0024】射出ブロー成形ではパリソンを射出成形により成形し、その後ブロー成形を行う。パリソンは他の樹脂と共射出してもよい。更に、容器は射出延伸ブロー成形、押出延伸ブロー成形等の延伸ブロー成形によっても得られる。例えば射出延伸ブロー成形では予め射出成形された有底パリソンの温度調整を行いブロー成形して二軸延伸ブローボトルが得られる。射出成形されたパリソンをそのままガラス転移点以上融点未満の延伸に適した温度に調整してブロー成形を行う方法、パリソンを一度室温まで冷却し再加熱後ブロー成形する方法のどちらの方法で射出延伸ブロー成形を行ってもよい。パリソンは他の樹脂と共射出してもよい。又、押出延伸ブロー成形では、パイプを押出成形により成形し一定寸法に切断後、パイプの両端を加熱して口部と底部の成形を行い、

6

次いで温度調整を行い延伸ブロー成形する。押出しは他の樹脂と共押出ししてもよい。この他に、シートブロー成形、圧縮延伸ブロー成形等によって容器を得ることもできる。得られた容器は良好な透明性、ガスバリヤー性を有している。

[0025]

【実施例】以下に実施例を示す。実施例中の測定は、下 記の方法によった。

- 1. 曇り度(ヘイズ)
- ①測定規格: ASTM D1003、JIS K7105 に準拠②測定機器: 日本電色工(株)製、型式: Z-Σ80カラー・メージャリング・システム(Color Measuring System)
 - ③測定条件:透過法

【0026】2. 酸素透過率測定(OTR)

- ①測定規格: ASTM D3985、JIS K7126に準拠
- ②測定機器:モダンコントロール社 (MODERN CONTOROL
- S) 製、型式: 0X-TRAN10/50A
- ③測定条件:
- 2 1)実施例1、2及び比較例1~3において、測定温度は23℃、相対湿度は60%である。
 - 2) 実施例 3、 4 及び比較例 4 \sim 6 において、測定温度は 2 3 \mathbb{C} 、相対湿度はボトルの外側が 5 0 %、内側が 1 0 0 %である。ボトルの内容積は 1. 5 リットル、外表面積は 0. 0 7 4 m 2 σ δ δ δ

【0027】3. 末端基濃度の測定方法

- ① MXナイロンの末端カルボキシル基濃度 ベンジルアルコール溶媒30ccに、試料約0.3gを 採り、窒素気流下で加熱して試料を溶解させた後冷却し て、電位差滴定を行った。滴定には0.01NのNaO H水溶液を使用した。
- ② MXナイロンの末端アミノ基濃度

溶剤(フェノール/エタノール混合溶剤(混合容積比: 4/1))30ccに試料約0.6gを採り、溶解させた後電位差滴定を行った。滴定には0.01Nの塩化水素水溶液を使用した。

③ PETの末端カルボキシル基濃度

溶剤(O-クレゾール/クロロホルム/1, 1, 2, 2 ーテトラクロロエタン(混合重量比:70/15/15))50ミリリットルに試料約1.5gを採り、加温して試料を溶解させ、電位差滴定を行った。滴定には0.1NのKOH-エタノール溶液を使用した。

【0028】 実施例1

PET (日本ユニペット (株) 製、商品名:RT543、末端カルボキシル基濃度: 30μ 当量/g) 80重量部とMXナイロン (三菱ガス化学 (株) 製、 $a:105\mu$ 当量/g、 $b:34\mu$ 当量/g、従ってa-b=71、a+b=139である)20重量部を二軸押出機(池貝鉄工 (株) 製、スクリュー径45mm ϕ)を用いて溶融状態で混練(以下、メルトブレンドと記す)して

7

得られたペレットを一軸押出機(東洋精機(株)製、スクリュー径 $20 \text{ mm} \phi$)を用いシリンダー温度 $270 ^{\circ}$ ~ $280 ^{\circ}$ で溶融させTダイより押出し、冷却ロールを介して厚さ約 $300 \mu \text{ m}$ の無延伸フィルムを得た。このフィルムのヘイズは $300 \mu \text{ m}$ 厚み換算で9%であった。次いで得られたシートを二軸延伸機(東洋精機

(株) 製、二軸延伸装置、テンター法)を用い、同時二軸延伸(面積延伸倍率16倍)により延伸フィルムを得た。この延伸フィルムのヘイズは、 30μ m厚み換算で 9%であった。酸素透過率の測定値は、 $0.35 cc \cdot mm$ $/m^2 \cdot day \cdot atm$ であった。

【0029】実施例2

PET (日本ユニペット (株) 製、商品名:RU58 3、末端カルボキシル基濃度: 19μ 当量/g)80重量部とMXナイロン(三菱ガス化学(株)製、 $a:117\mu$ 当量/g、 $b:26\mu$ 当量/g、従ってa-b=91、a+b=143である)20重量部をメルトブレンドして得られたペレットを一軸押出機(実施例1に使用したもの)を用いシリンダー温度270 280 で溶融させ 300μ mの無延伸フィルムを得た。このフィルムのヘイズは 300μ m厚み換算で 9 %であった。次いで得られたシートを二軸延伸機(実施例1 に使用したもの)を用い同時二軸延伸(面積延伸倍率16 倍)により延伸フィルムを得た。この延伸フィルムのヘイズは 30μ m厚み換算で 3 %であった。酸素透過率の測定値は、0.36 cc・10 mm/m²・10 day 10 cat m であった。

【0030】比較例1

PET (日本ユニペット (株) 製、商品名:RT543)80重量部とMXナイロン (三菱ガス化学 (株) 製、 $a:38\mu$ 当量/g、 $b:87\mu$ 当量/g、従ってa-b=-49、a+b=125である)20重量部をメルトブレンドして得られたペレットを一軸押出機 (実施例1に使用したもの)を用いシリンダー温度270℃~280℃で溶融させ T ダイより押出し、冷却ロールを介して厚さ約300 μ mの無延伸フィルムを得た。このフィルムのヘイズは300 μ m厚み換算で22%であった。次いで得られたシートを二軸延伸機(実施例1に使用したもの)を用い、同時二軸延伸(面積延伸倍率16倍)により延伸フィルムを得た。この延伸フィルムのヘイズは30 μ m厚み換算で30%であった。酸素透過率の測定値は、0.40 $cc\cdot$ mm/m²·day・atmであった。

【0031】比較例2

PET (日本ユニペット (株) 製、商品名:RT543)80重量部とMXナイロン (三菱ガス化学 (株) 製、a:25 μ 当量 / g、b:25 μ 当量 / g、従ってa-b=0、a+b=50である)20重量部をメルトブレンドして得られたペレットを一軸押出機 (実施例1に使用したもの)を用いシリンダー温度270 \mathbb{C} ~28

8

0 °C で溶融させ T ダイより押出し、冷却ロールを介して厚さ約 300μ mの無延伸フィルムを得た。このフィルムのヘイズは 300μ m厚み換算で20 %であった。次いで得られたシートを二軸延伸機(実施例1 に使用したもの)を用い同時二軸延伸(面積延伸倍率16 倍)により延伸フィルムを得た。この延伸フィルムのヘイズは 30μ m厚み換算で20 %であった。酸素透過率の測定値は、0.39 cc・m/m²・day ・atm であった。

【0032】比較例3

PET(日本ユニペット(株)製、商品名:RT54 3)を一軸押出機(実施例1に使用したもの)を用いシリンダー温度270~280℃で溶融させTダイより押出し、冷却ロールを介して厚さ約300 μ mの無延伸フィルムを得た。このフィルムのヘイズは300 μ m厚み換算で1%であった。次いで得られたシートを二軸延伸機(実施例1に使用したもの)を用い同時二軸延伸(面積延伸倍率16倍)により延伸フィルムを得た。この延伸フィルムのヘイズは30 μ m厚み換算で1%であった。酸素透過率の測定値は、1.94cc・mm/m²・day・atmであった。

【0033】実施例3

PET (日本ユニペット (株) 製、商品名:RU583)96重量部とMXナイロン (三菱ガス化学 (株)製、a:181 μ 当量/g、b:17 μ 当量/g、従ってa-b=164、a+b=198である)4重量部をドライブレンドして得られた混合樹脂から射出成形機 (名機製作所 (株)製、型式:M200成形機)を用いて重量55g、全長150mmの有底のプリフォームを成形した。得られたプリフォームをブロー成形機 (コーポプラスト (Corpoplast) 社製、LB-O1ブロー成形機)を用いて二軸延伸ブロー成形を行い全長305mm、内容量約1500mlのボトルを成形した。得られたボトルのヘイズは300 μ m厚み換算で4%であった。酸素透過率の測定値は、0.19cc・mm/ m^2 ・day・atmであった。

【0034】 実施例4

PET (日本ユニペット (株) 製、商品名:RU583)80重量部とMXナイロン (三菱ガス化学 (株) 製、a:181 μ 当量/g、b:17 μ 当量/g、従ってa-b=164、a+b=198である)20重量部をドライトブレンドして得られた混合樹脂から射出成形機 (実施例3に使用したもの)を用いて重量55g、全長150mmの有底のプリフォームを成形した。得られたプリフォームをブロー成形機 (実施例3に使用したもの)を用いて二軸延伸ブロー成形を行い全長305mm、内容量約1500mlのボトルを成形した。得られたボトルのヘイズは300 μ m厚み換算で18%であった。酸素透過率の測定値は、0.04cc・mm/m²・day・atmであった。

【0035】比較例4

PET (日本ユニペット (株) 製、商品名:RT54 3) 96重量部とMXナイロン(三菱ガス化学(株) 製、a:15μ当量/g、b:65μ当量/g、従って a-b=-50、a+b=80である) 4重量部をドラ イブレンドして得られた混合樹脂から射出成形機(実施 例3に使用したもの)を用いて重量55g、全長150 mmの有底のプリフォームを成形した。得られたプリフ オームをブロー成形機(実施例3に使用したもの)を用 いて二軸延伸ブロー成形を行い全長305mm、内容量 ヘイズは300μm厚み換算で11%であった。酸素透 過率の測定値は、0.21cc・mm/m²・day ・atm であ った。

【0036】比較例5

PET (日本ユニペット (株) 製、商品名:RT54 3) 80重量部と比較例4で使用したMXナイロン20 重量部をドライブレンドして得られた混合樹脂から射出 成形機(実施例3に使用したもの)を用いて重量55 g、全長150mmの有底のプリフォームを成形した。* *得られたプリフォームをブロー成形機(実施例3に使用 したもの)を用いて二軸延伸ブロー成形を行い全長30 5mm、内容量約1500mlのボトルを成形した。得 られたボトルのヘイズは300μm厚み換算で33%で あった。酸素透過率の測定値は、 $0.05cc \cdot mm/m^2 \cdot$ day ・atm であった。

10

【0037】比較例6

PET (日本ユニペット (株) 製、商品名:RT54 3)を使用して射出成形機(実施例3に使用したもの) 約1500m1のボトルを成形した。得られたボトルの 10 を用いて重量55g、全長150mmの有底のプリフォ ームを成形した。得られたプリフォームをブロー成形機 (実施例3に使用したもの)を用いて二軸延伸ブロー成 形を行い全長305mm、内容量約1500m1のボト ルを成形した。得られたボトルのヘイズは300μm厚 み換算で1%であった。酸素透過率を測定したところ 0. 37cc・mm/m²・day ・atm であった。

[0038]

【表1】 フィルムの評価結果

実施例、比較例番号	実一120	実-2	比-1	比-2	比-3
樹脂組成					
PET 重量部	80	80	80	80	100
PA 重量部	20	20	20	20	0
PA末端基濃度					
$\mathrm{a}-\mathrm{b}$ μ 当量/ g	71	91	-49	0	_
$a+b$ μ 当量/g	139 ⁻	143	125	50	· _
フィルムのヘイズ					
無延伸 %/300 μm	9	9	22	20	1
延伸 %/30 µm	9	3	30	20	1
OTR cc-mm/m ² -day-atm	0, 35 30	0.36	0, 40	0.39	1, 94

略号 PET: ポリエチレンテレフタレート

a: 末端アミノ基濃度

※ ※【表2】 二軸延伸ブローボトルの評価結果

PA: MXナイロン

b: 末端カルボキシル基濃度

[0039]

実施例、比較例番号	実-3	<u> 実ー 4</u>	比-4	比-5	比6	_
樹脂組成						
PET 重量部	3 96	80	96	80	100	
P A 重量音	3 4	20	4	20	0	
PA末端基濃度						
a — b μ 当量	t/g 164	164	-50	-50	_	
a + b μ 当量	t/g 198	198	80	80		
ボトルのヘイズ% /	300 um 4	18	11	33	1	

0.19 0.04 0.21

略号 PET: ポリエチレンテレフタレート

OTR cc-mm/m²-day-atm

PA: MXナイロン

a: 末端アミノ基濃度

b: 末端カルボキシル基濃度

[0040]

【発明の効果】本発明によりPETとMXナイロンを第 3成分の存在なしで溶融混練して、 PETの持つ透明

性、耐薬品性を保持したままガスバリヤー性が改善され た樹脂組成物を得ることができ、また、該樹脂組成物か らフィルム、シートおよび容器を得ることができる。